

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 2000243396 A

(43) Date of publication of application: 08.09.00

(51) Int. CI

H01M 4/58

H01M 4/02

H01M 4/04

H01M 10/40

H01M 10/44

(21) Application number: 11044119

(22) Date of filing: 23.02.99

(71) Applicant:

HITACHI LTD

(72) Inventor:

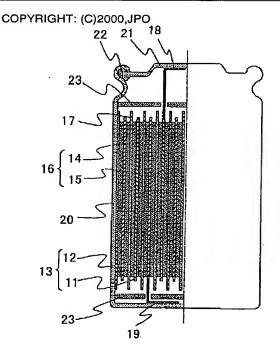
KANEDA JUNYA TAKEUCHI SEIJI WATABE NORIYUKI YAMAKI TAKAHIRO MURANAKA TADASHI AONO YASUHISA

(54) LITHIUM SECONDARY BATTERY AND ITS MANUFACTURE AND ITS NEGATIVE ELECTRODE MATERIAL AND ELECTRIC APPARATUS

(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a lithium secondary battery which has a high capacity and a long cycle service life, a manufacturing method and an electric apparatus using it.

SOLUTION: In a lithium secondary battery which is provided with a positive electrode 13, a negative electrode 16 containing a negative electrode active material which can store/discharge a lithium ion, and a lithium ion conductive nonaqueous electrolyte or a polymer electrolyte, the negative electrode active material has carbon substance particles and a metal which rises an intrusion/ separation characteristic of the lithium ion implanted in the particles and metallic oxide particles. The carbon substance particles and the intrusion/separation characteristic particles are produced by means of a carbonization treatment of mixing with an MA or a carbon precursor.



(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2000-243396 (P2000-243396A)

(43)公開日 平成12年9月8日(2000.9.8)

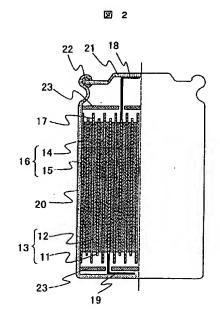
(51) Int.Cl. ⁷		識別記号	FΙ	_		テーマコード(参考)	
H 0 1 M	4/58		H01M	4/58		5 H O O 3	
	4/02			4/02	I	D 5H014	
	4/04			4/04	1	A 5H029	
	10/40		1	0/40	2	Z 5H030	
	10/44			0/44	I	•	
					讃求項の数17	OL (全 20 頁	
(21) 出願番号	}	特顧平11-44119	(71) 出願人	0000051	08		
				株式会社	上日立製作所		
(22)出願日		平成11年2月23日(1999.2.23)		東京都司	F代田区神田駿河	可台四丁目 6番地	
			(72)発明者	金田 和	也		
				茨城県 E	日立市大みか町も	:丁目1番1号 树	
				式会社日	1立製作所日立8	形 所内	
			(72)発明者	武内	* ±	•	
				茨城県 E	立市大みか町も	:丁目1番1号 桝	
				式会社日	1立製作所日立を	 究所内	
			(74)代理人				
				弁理士	小川 勝男		
						最終頁に続・	

(54) 【発明の名称】 リチウム二次電池とその製造方法及びその負極材並びに電気機器

(57) 【要約】

【課題】本発明の目的は、高容量で、かつ長サイクル寿 命のリチウム二次電池およびその製造方法とそれを用い た電気機器を提供する。

【解決手段】正極と、リチウムイオンを吸蔵放出可能な 負極活物質を含む負極と、リチウムイオン導電性の非水 系電解液あるいはポリマー電解質を有するリチウム二次 電池において、前記負極活物質が炭素物質粒子と該粒子 内に埋込まれたリチウムイオンの侵入脱離性を高める金 属及び金属酸化物粒子を有することを特徴とする。炭素 質物質粒子と侵入脱離性粒子とはMA又は炭素前駆体と の混合による炭化処理によって製造される。



【特許請求の範囲】

【請求項1】正極と、リチウムイオンを吸蔵放出可能な 負極活物質を含む負極と、リチウムイオン導電性の非水 **系電解液あるいはポリマー電解質を有するリチウム二次** 電池において、前記負極活物質がSi, Sn, Ge, A 1, Zn, Bi, Mgから選ばれる少なくとも一元素を 含有する酸化物粒子および炭素質物質粒子を有し、前記 酸化物粒子が前記炭素質物質粒子内に埋設されているこ とを特徴とするリチウム二次電池。

【請求項2】正極と、リチウムイオンを吸蔵放出可能な 10 負極活物質を含む負極と、リチウムイオン導電性の非水 **系電解液あるいはポリマー電解質を有するリチウム二次** 電池において、前記負極活物質が炭素質物質粒子及び充 放電時に前記正極と負極との間での前記リチウムイオン の侵入脱離性を前記炭素質物質に対して高める金属粒子 及び金属酸化物粒子の少なくとも一方からなる侵入脱離 性粒子を含み、該侵入脱離性粒子が前記炭素質物質粒子 内に50重量%以上埋込まれた複合粉末を有し、前記侵 入脱離性粒子は平均粒径が5μm以下及び90重量%以 上が10μm以下の粒径を有することを特徴とするリチ ウム二次電池。

【請求項3】正極と、リチウムイオンを吸蔵放出可能な 負極活物質を含む負極と、リチウムイオン導電性の非水 **系電解液あるいはポリマー電解質を有するリチウム二次** 電池において、前記負極活物質が炭素質物質粒子及び充 放電時に前記正極と負極との間での前記リチウムイオン の侵入脱離性を前記炭素質物質に対して高める金属粒子 及び金属酸化物粒子の少なくとも一方からなる侵入脱離 性粒子を含み、該侵入脱離性粒子が前記炭素質物質粒子 内に50重量%以上埋込まれた複合粉末を有し、前記複 30 合粉末は90重量%以上が50μm以下の粒径を有する ことを特徴とするリチウム二次電池。

【請求項4】正極と、リチウムイオンを吸蔵放出可能な 負極活物質を含む負極と、リチウムイオン導電性の非水 **系電解液あるいはポリマー電解質を有するリチウム二次** 電池において、前記負極活物質が黒鉛粒子及び充放電時 に前記正極と負極との間での前記リチウムイオンの侵入 脱離性を前記黒鉛に対して高める金属粒子及び金属酸化 物粒子の少なくとも一方からなる侵入脱離性粒子を含 み、該侵入脱離性粒子が前記黒鉛粒子内に50重量%以 40 上が埋込まれた複合粉末を有し、前記黒鉛粒子は六方晶 結晶が80重量%以上及び菱面体晶結晶が20重量%以 下の少なくとも一方であることを特徴とするリチウムニ 次電池。

【請求項5】請求項1~4のいずれかにおいて、前記炭 素質物質又は黒鉛がX線回折法による(002)面の間 隔が0.3350nm以上0.3650nm以下であるこ とを特徴とするリチウム二次電池。

【請求項6】請求項1~5のいずれかにおいて、前記炭 素質物質又は黒鉛がアルゴンレーザーラマンによる15 50

80cm-1に対する1360cm-1のピーク強度比が0.1 5 ~2.0 であることを特徴とするリチウム二次電

【請求項7】請求項1~6のいずれかにおいて、 前記複 合粉末の比表面積が $1\sim100$ m $^2/g$ であることを特 徴とするリチウム二次電池。

【請求項8】請求項1~7のいずれかにおいて、前記金 属粒子又は金属酸化物粒子はSi, Sn, Ge, Al, Zn, Bi, Mg, Pb, Sb, B, In, Ga, T 1, P, As, Pd及びPtの少なくとも1つの金属又 は酸化物からなることを特徴とするリチウム二次電池。 【請求項9】請求項1~8のいずれかにおいて、前記酸 化物粒子が、AB_XO_y (A:Si, Sn, Ge, Al, Zn, Bi, Mgから選ばれる1元素、B:Si, S n, Ge, Al, Zn, Bi, Mg, P, B, Ca, K, Na, Li, Fから選ばれる少なくとも1元素、x =0~1.5, y=1.0~5.5)の組成を有し、結晶質 又は非晶質であることを特徴とするリチウム二次電池。 【請求項10】正極と、リチウムイオンを吸蔵放出可能 な負極活物質を含む負極と、リチウムイオン導電性の非 水系電解液あるいはポリマー電解質を有するリチウムニ 次電池の製造法において、前記負極活物質を、炭素質物 質粒子及び充放電時に前記正極と負極との間での前記リ チウムイオンの侵入脱離を前記炭素質物質に対して高め る金属粒子及び金属酸化物粒子の少なくとも一方からな る侵入脱離性粒子をボールミルによる機械的な粉砕と押 圧とによって前記侵入脱離性粒子を前記炭素質物質粒子 内に50重量%以上埋込む工程を有することを特徴とす るリチウム二次電池の製造方法。

【請求項11】正極と、リチウムイオンを吸蔵放出可能 な負極活物質を含む負極と、リチウムイオン導電性の非 水系電解液あるいはポリマー電解質を有するリチウム二 次電池の製造方法において、前記負極活物質がSi, S n, Ge, Al, Zn, Bi, Mgから選ばれる少なく とも一元素を含有する酸化物粒子と、炭素前駆体とを混 合して炭化処理し、前記酸化物粒子が前記炭化処理後の 炭素質物質に埋設する工程、次いで前記炭素質物質を所 望の粒径に粉砕する工程を有することを特徴とするリチ ウム二次電池の製造方法。

【請求項12】正極と、リチウムイオンを吸蔵放出可能 な負極活物質を含む負極と、リチウムイオン導電性の非 水系電解液あるいはポリマー電解質を有するリチウムニ 次電池の製造法において、前記負極活物質が炭素質物質 粒子及び充放電時に前記正極と負極との間での前記リチ ウムイオンの侵入脱離を前記炭素質物質に対して高める 金属粒子及び金属酸化物粒子の少なくとも一方からなる 侵入脱離性粒子をボールミルによる機械的な粉砕と押圧 とによって前記侵入脱離性粒子を前記炭素質物質粒子内 に50重量%以上埋込み複合粉末を製造する工程、前記 複合粉末と炭素前駆体とを混合して炭化処理した後、所

20

30

望の粒径に粉砕する工程を有することを特徴とするリチ ウム二次電池の製造方法。

【請求項13】請求項9~12のいずれかにおいて、前 記炭素質物質がX線回折法による(002)面の間隔が 0.3350nm~0.3650nm、アルゴンレーザー ラマンによる1580cm-1に対する1360cm-1のピー ク強度比が0.15~2.0の黒鉛質部分を含有し、前記 酸化物粒子の平均粒径が10μm以下であり、前記負極 活物質の比表面積が $1 \sim 100 \, \text{m}^2$ /gであることを特 徴とするリチウム二次電池の製造方法。

【請求項14】炭素質物質粒子及び充放電時に前記正極 と負極との間での前記リチウムイオンの侵入脱離性を前 記炭素質物質に対して高める金属粒子及び金属酸化物粒 子の少なくとも一方からなる侵入脱離性粒子を含み、該 侵入脱離性粒子が前記炭素質物質粒子内に50重量%以 上埋込まれた複合粉末を有するとともに、前記侵入脱離 性粒子は平均粒径が5μm以下及び90重量%以上が1 0μm以下の粒径を有し、又は前記複合粉末は90重量 %以上が50 µm以下の粒径を有することを特徴とする リチウム二次電池用負極材。

【請求項15】黒鉛粒子及び充放電時に前記正極と負極 との間での前記リチウムイオンの侵入脱離性を前記黒鉛 に対して高める金属粒子及び金属酸化物粒子の少なくと も一方からなる侵入脱離性粒子を含み、該侵入脱離性粒 子が前記黒鉛粒子内に50重量%以上が埋込まれた複合 粉末を有し、前記黒鉛粒子は六方晶結晶が80重量%以 上及び菱面体晶結晶が20重量%以下の少なくとも一方 であることを特徴とするリチウム二次電池用負極材。

【請求項16】請求項1~10のいずれかに記載のリチ ウム二次電池を電源に用いたことを特徴とする電気機

【請求項17】請求項16において、前記リチウム二次 電池は過充電及び過放電に対する保護手段が設けられて いることを特徴とする電気機器。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、新規な非水系電解 液二次電池とその製造方法及びそれを用いた電気機器に 係わり、特に、高電圧、高エネルギー密度、高充放電容 量、長サイクル寿命の充放電特性を有し、かつ安全性の 40 高いリチウム二次電池とその製造方法及び用途に関す る。

[0002]

【従来の技術】電子機器の分野では、機器を携帯使用す る要望の高まりと共に、機器の小型軽量化が進んでい る。このため、髙エネルギー密度を有す電池、特に二次 電池の開発が要求されている。この要求を満たす二次電 池の候補としてリチウム二次電池がある。リチウム二次 電池は、ニッケルカドニウム電池、鉛蓄電池、ニッケル

かも軽量である。しかし、負極活物質としてリチウム金 属を用いたリチウム二次電池では、負極表面にリチウム がデンドライト析出し、正極との内部短絡や電解液に対 する不活性化のために、電池の寿命や安全性の点で問題 である。また、リチウム金属を使用することの危険性を 回避するために、Li-PbやLi-Al等のリチウム 合金を負極活物質に用いたリチウム二次電池が開発され ている。しかし、このリチウム二次電池においても、デ ンドライト析出や微粉化の問題があり、十分な電池寿命 が得られていない。現在では、負極活物質に黒鉛を用い たリチウム二次電池が開発され、実用化に至っている。 これは、リチウムイオンを黒鉛のc面間に挿入、脱離さ せる反応により、リチウムイオンを吸蔵。放出してお り、化学的に活性な金属リチウムに比べれば安定であ り、また、リチウムのデンドライト析出もない。このた め、サイクル寿命も長くなり、安全性も向上した。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】黒鉛を負極活物質に用 いた場合、放電容量はせいぜい370Ah/kgである。 リチウム二次電池を高容量化するためには、負極活物質 の高容量化が不可欠である。高容量負極活物質として、 A1, Pb等のLiと金属間化合物を形成可能な元素が 挙げられるが、単独あるいは導電性粒子と混合して負極 活物質に用いるとサイクル劣化が速く、実質的には負極 活物質として適用できない。また、SnやSiの複合酸 化物も高容量負極材料として注目されていた。この例と して、特開平9-213329号や特開平8-236158号を挙げる ことができる。しかし、これらの複合酸化物は、初期容 量は高いが、不可逆容量が大きく、クーロン効率が低 く、サイクル寿命が短く、リチウム二次電池負極材料と して用いることはできなかった。一方、アルカリ金属と 合金を形成する元素のサイクル寿命を改善する方法とし て、例えば特開平6-279112 号ではアルカリ金属と合金 を形成する元素粒子を炭素質で被覆する方法が、特開平 10-3920号ではMg, A1, Si等の微粒子を炭素質で 覆う方法が提案されている。しかし、これらの炭素被覆 材料は充放電の過程で金属元素が酸化し、導電性が低下 し、充放電特性が著しく低下する減少が確認されてい

【0004】本発明の目的は、特性劣化を改善し、高容 量で、かつ充放電サイクル特性の高いリチウム二次電池 およびその製造方法並びにそれを用いた電気機器を提供 することにある。

[0005]

【課題を解決するための手段】発明者らは、負極活物質 として髙容量である物質の劣化機構に着目し、その劣化 を抑制することにより、髙容量でかつ長サイクル寿命の リチウム二次電池を発明するに至った。

【0006】本発明は、正極と、リチウムイオンを吸蔵 水素電池に比べ、高電圧、高エネルギー密度を有し、し 50 放出可能な負極活物質を含む負極と、リチウムイオン導 電性の非水系電解液あるいはポリマー電解質からなるリチウム二次電池であり、前記負極活物質がSi,Sn,Ge,A1,Zn,Bi,Mgから選ばれる少なくとも一元素を含有する酸化物および炭素質物質で構成され、かつ前記酸化物が炭素質物質に埋設されていることを特徴とする。特に、前記酸化物に黒鉛質炭素あるいはその凝集体が隣接し、全体として前記酸化物が炭素質物質に埋設されていることが好ましい。

【0007】本発明は、正極と、リチウムイオンを吸蔵 放出可能な負極活物質を含む負極と、リチウムイオン導 10 電性の非水系電解液あるいはポリマー電解質を有するリ チウム二次電池において、前記負極活物質が炭素質物質 粒子及び充放電時に前記正極と負極との間での前記リチ ウムイオンの侵入脱離性を前記炭素質物質に対して高め る金属粒子及び金属酸化物粒子の少なくとも一方からな る侵入脱離性粒子を含み、該侵入脱離性粒子が前記炭素 質物質粒子内に50重量%以上埋込まれた複合粉末を有 し、前記侵入脱離性粒子は平均粒径が5μm以下好まし くは0.2~2.5μm及び90重量%以上好ましくは95 重量%以上が10μm以下の粒径を有すること;又は侵 20 入脱離性粒子が前記炭素質物質粒子内に50重量%以 上、好ましくは80重量%以上埋込まれた複合粉末を有 し、該複合粉末は90重量%以上好ましくは95重量% 以上が50 μm以下の粒径であること;又は侵入脱離性 粒子が前記黒鉛粒子内に50重量%以上が埋込まれた複 合粉末を有し、前記黒鉛粒子は六方晶結晶が80重量% 以上好ましくは90~95重量%及び菱面体晶結晶が2 ○重量%以下好ましくは5~10重量%の少なくとも一 方であることを特徴とするリチウム二次電池にある。

【0008】前記金属粒子又は金属酸化物粒子はSi,Sn,Ge,Al,Zn,Bi,Mg,Pb,Sb,B,In,Ga,Tl,P,As,Pd及びPtの少なくとも1つの金属又は酸化物からなることが好ましい。【0009】黒鉛粒子は結晶質が95重量%以上、好ましくは97重量%以上であり、5重量%以下好ましくは3重量%以下の非晶質を含むことができる。

【0010】前記負極活物質は、前述の酸化物粒子が炭素質物質に埋設され、(1) X線回折法による前記炭素質物質の(002)面の間隔が0.3350nm以上0.3650nm以下、(2)前記炭素質物質のアルゴンレーザ40ーラマンによる1580 cm^{-1} に対する1360 cm^{-1} のピーク強度比が0.15以上2.0以下、(3)前記酸化物の平均粒径が10 μ m以下、(4)前記負極活物質の比表面積が $1\,\mathrm{m}^2$ /g以上 $1\,\mathrm{00\,m}^2$ /g以下、 $0\,\mathrm{40}$ 0%件のうち少なくとも $1\,\mathrm{00\,m}^2$ /g以下、 $0\,\mathrm{40}$ 0%年のうち少なくとも $1\,\mathrm{00\,m}^2$ /g以下、 $0\,\mathrm{40}$ 0%年のうち少なくとも $1\,\mathrm{00\,m}^2$ /g以下、 $0\,\mathrm{40}$ 0%年のうち少なくとも $1\,\mathrm{00\,m}^2$ 0%年の優れるリチウム二次電池とすることができる。

【0011】正極と、リチウムイオンを吸蔵放出可能な 負極活物質を含む負極と、リチウムイオン導電性の非水 系電解液あるいはポリマー電解質からなるリチウム二次 50

電池の製造方法において、前記負極活物質が、前述の酸化物粒子と、炭素質粒子を、ボールミルによる機械的な粉砕と圧接を繰り返し、50重量%以上好ましくは80重量%以上の酸化物粒子を炭素質粒子内に埋込み、あるいはさらに加熱処理する方法、または前述の酸化物粒子と、炭素前駆体とを混合して炭化処理する方法により製造される。また、前述の酸化物粒子と、炭素質粒子を、ボールミルによる機械的な粉砕と圧接を繰り返し、あるいはさらに加熱処理する方法により前記酸化物粒子を炭素質物質粒子内に50重量%以上、好ましくは80重量%以上埋設した後、さらに炭素前駆体とを混合して炭化処理する方法により製造される。

【0012】前記酸化物は、 AB_XO_y (A:Si,Sn,Ge,Al,Zn,Bi,Mgから選ばれる1元素、好ましくはSi,Sn,Ge,Mg、B:Si,Sn,Ge,Mg、B:Si,Sn,Ge,Al,Zn,Bi,Mg,P,B,Ca,K,Na,Li,Fから選ばれる少なくとも1元素、 $x=0\sim1.5$ 、好ましくは $0\sim1.0$ 、 $y=1.0\sim5$.5、好ましくは $1.0\sim4.0$ 0の組成の酸化物であり、結晶質又は特に非晶質が好ましい。xの値はBとして選択された元素全てのモル比の和である。

【0013】また、本発明のリチウム二次電池で構成される組電池を電気自動車に搭載することにより、走行距離の長い電気自動車を供給することができる。また、本発明のリチウム二次電池は、電気自動車だけでなくハイブリッド自動車用電池としても用いることができる。【0014】前記酸化物として、SiO、SnO、GeO、SiSnO3、GeSnO3、SiGe0.5O1.5、SoP0.2B0.2O2、GeSi0.1O2.2、GeP0.5O3.25、GeBO2.5、SnSi0.7Al0.1B0.1P0.1O2.95、SnSi0.8Mg0.2O2.8等が挙げられるが、特にこれらに限定される訳ではなく、上記の組成内で、Liを電気化学的に挿入脱離できる酸化物あるいは複合酸化物であればよい。

【0015】負極活物質中の前述の酸化物粒子は、リチ ウム二次電池のサイクル寿命を長く保っため平均粒径を 10μm以下とするのが好ましい。 さらに 5μm以下が 好ましく、1μm以下がより好ましい。上記粒子は炭素 質物質に埋設されており、表面が炭素質物質で完全に覆 われた粒子と炭素質物質の外部に一部を露出している粒 子が存在する。粒子表面が炭素質物質で完全に覆われる ことが好ましいが、炭素質物質の外部に一部を露出して いてもよい。また、負極活物質の一つの粒子中には、炭 素質物質に埋設された1個あるいは複数個の上記粒子が 存在する。特に、多数の上記粒子が存在しても炭素質物 質に埋設されていれば特性上問題とはならない。酸化物 粒子には黒鉛質炭素あるいはその凝集体が隣接、付着し ていることが好ましい。このような構造を有することに より、充放電特性が向上する。これは、非晶質炭素より 黒鉛の方がLiの拡散に有利であり、酸化物の優れた特

性を維持し、かつサイクル劣化を抑制することができ る。

【0016】機械的な圧接を行う前段階の酸化物粒子 は、上記形態を有す粒子でなくてもよい。機械的な圧接 が繰り返されることにより粒径が小さくなり、所定の粒 径を達成することができる。上記の負極活物質状態は、 負極活物質の断面を走査型電子顕微鏡(SEM)で観察 することにより判断できる。Liと化合物を形成可能な 粒子の粒径は、負極活物質の断面において観察される上 記粒子の粒径分布を測定することにより求めた。この 時、測定した上記粒子の個数は、各負極活物質とも50 0~1500個であった。また、負極活物質の断面観察 で、上記粒子の周囲に炭素質物質が存在することが確認 されれば、上記粒子が炭素質物質に埋設されていると判 断できる。本発明の負極活物質では、上記粒子の周囲に 炭素質物質の存在が確認された。

【0017】上記粒子が炭素質物質に埋設された活物質 における、上記粒子の含有割合は、重量比で0.05以 上0.95以下が好ましく、さらに0.10以上0.90 以下が好ましく、0.20以上0.80以下が好ましく、 特に0.30以上0.75以下が好ましい。

【0018】前記粒子が埋設されている炭素質物質は、 結晶性炭素領域が含まれていなければならない。非晶質 炭素のみからなる炭素質物質に前記粒子を埋設すること はできるが、結晶性炭素に比べその充放電特性が劣る。 結晶性炭素領域は、d002が0.3350nm以上0. 3650 n m以下である。本発明のX線回折法には、C uKα線,管電圧50kV,管電流250mAのX線を 用いて、0.002 ~0.01deg ステップで測定し た。(002) 面からの回折に相当する回折曲線を平滑 化し、バックグランドを削除して実質の(002)回折 補正曲線を得た。この補正曲線のピークは(002)面 の回折角を θ として、 2θ で表わされる。下式からd002を求めた。

 $[0019] d002 = \lambda/(2\sin\theta)$

 $\lambda = 0.15418 \,\mathrm{n}\,\mathrm{m}$

炭素質物質によっては、(002)回折ピークが複数に 分離するが、最大強度をもつピークに対応するd002 は0.3350nm以上0.3650nm以下でなければ ならない。

【0020】一方、上記補正曲線から以下の式を用い て、 c 軸方向の結晶子の大きさ(L c)が求められる。 [0021] $Lc = K \cdot \lambda / (\beta \cdot \cos \theta)$

K = 0.9

 $\lambda = 0.15418 \, \text{n m}$

β: 半価幅(ラジアン)

上記補正曲線から求められるLcは、0.5 nm 以上が 好ましく、さらに1 n m以上100 n m以下が好まし く、5 n m以上80 n m以下がより好ましく、さらには 上50 n m以下が好ましい。

【0022】炭素質物質は結晶性と非晶質性の炭素が共 に存在する方が好ましい。波長0.5145nm のアル ゴンレーザーを用いたラマンスペクトル分布は炭素質物 質の結晶度により差が生じる。1580cm-1付近のピー クはc面が積層、形成された結晶構造に対応し、136 Ocm-1付近のピークは乱れた非晶質構造に対応する。1 580cm-1付近のピークとは1570~1620cm-1の 範囲にあるピークであり、1360cm-1付近のピークと は $1570\sim1620$ cm⁻¹の範囲にあるピークであり、 1360cm⁻¹付近のピークとは1350~1370cm⁻¹ の範囲にあるピークである。結晶性炭素の割合が非晶質 炭素に比べ多くなると、アルゴンレーザーラマンスペク トルの1580cm⁻¹付近のピーク強度に対する1360 cm-1付近のピーク強度比(R値)は小さくなり、非晶質 炭素の割合が多くなると大きくなる。ただし、非晶質炭 素の割合が多くなると初期特性が劣化するため、結晶性 炭素と非晶質炭素の割合は、R値が0.15~2.0であ ることが好ましい。特に、0.3~1.2が好ましい。

【0023】機械的な圧接を行う前段階の炭素粒子は、 結晶性炭素および非晶質炭素が用いられるが、結晶性炭 素であることがより好ましい。特に、粒径が小さく比表 面積が大きい炭素粒子であると、所定の物性をもつ負極 活物質を得ることができないので、上記炭素粒子の比表 面積は $100m^2/g$ 以下が好ましく、さらに $0.5\sim5$ Om^2 /gが好ましい。また、前記炭素粒子は、dOO2が0.3350~ 0.3370nmであることが好ま

【0024】炭素前駆体は、例えば石油ピッチ、石炭ピ ッチ等の易黒鉛化前駆体、あるいは等方性ピッチ、ポリ アクリルニトリル、フェノール樹脂、フラン樹脂、等の 難黒鉛化前駆体が用いられるが、導電性や初期特性の点 で易黒鉛化前駆体の方が好ましい。

【0025】負極活物質は、比表面積が大きくなると不 可逆容量が増加し、小さくなると塗布性能が悪化する。 このため、比表面積は1~100m2/gが好ましく、 特に $2\sim50\,\mathrm{m}^2$ /gがより好ましい。

【0026】正極活物質としては、リチウムコバルト酸 化物(LixCoO2), リチウムニッケル酸化物(Li 40 xNiO2), リチウムマンガン酸化物 (LixMn 2O4, LixMnO3)、およびリチウムニッケルコバル ト酸化物(LixNiyCo(1-v)O2)等の複合酸化物が使用 できる。ここで、 $0 \le x \le 1.2$, $0 \le y \le 1$ である。 つまり、これらは化学量論組成でもよいが、化学量論組 成から僅かにずれた酸化物であってもよい。 これらの物 質は平均粒径3~40μmが好ましい。

【0027】電解液は、リチウム塩を電解質として溶解 させた有機溶媒が用いられる。有機溶媒としては、例え ば、ブチレンカーボネイト,プロピレンカーボネート, 10 n m以上60 n m以下が好ましい。特に15 n m以 50 ジエチルカーボネイト, エチルメチルカーボネイト, エ

チレンカーボネート, ジメチルカーボネート, メチルカ ーボネート、1,2ージメトキシエタン、1,2ージエ トキシエタン, エトキシメトキシエタン、γープチルラ クトン、ァーバレロラクトン、ジプロピルカーボネー ト,テトラヒドロフラン、2-メチルテトラヒドロフラ ン, ジオキサン, ジメチルスルホキシド, スルホラン, メチルスルホラン,アセトニトリル,酢酸メチル,ぎ酸 メチル等の有機溶媒あるいはこれらの2種以上の混合溶 媒が用いられる。

(LiPF6), ホウフッ化リチウム(LiBF4), 過 塩素酸リチウム(LiClO4)、ビストリフルオロメ チルスルホニルイミドリチウム (LiN(CF2S O2)2), 六フッ化砒素リチウム (LiAs F6), トリ フルオロメタスルホン酸リチウム(LiCF2SO3) 等 のリチウム塩が用いられる。特に、六フッ化リン酸リチ ウム(LiPF6), ホウフッ化リチウム(LiB F4), 過塩素酸リチウム (LiClO4), ビストリフ ルオロメチルスルホニルイミドリチウム(LiN(CF2 S〇2)2)が好ましい。有機溶媒に対する電解質の溶解量 20 は、0.5 ~2モル/リットルが好ましい。

【0029】正極および負極の導電材として、黒鉛、非 晶質あるいはこれらが混在する炭素を用いることができ る。平均粒径として30 μ m以下, 比表面積で1~30 $0 \,\mathrm{m}^2/\mathrm{g}$ が好ましい。また直径 $0.1 \sim 10 \,\mu\mathrm{m}$,長さ 2~30μmの炭素短繊維を用いてもよい。特に、本発 明の負極活物質は、より高い導電性を維持するために、 黒鉛を導電材あるいは活物質として用いること、すなわ ち本発明の負極活物質と黒鉛の混合負極とすることが好 ましい。このとき、黒鉛は1種だけでなく複数種を混合 しても良い。一方、電解液との反応性が小さい金属粒子 を導電材として用いることもできる。例えば、負極では Ni, Co, Fe, Cu, Ti, Crおよびこれらを含 有する合金であり、正極ではNi, Co, Fe, Ti, Cr, Alおよびこれらを含有する合金である。これら の金属粒子は、プレスにより粒子を変形させることが困 難であり、粒径が大きくなると塗布性が悪くなるため、 平均粒径は30μm以下が好ましい。

【0030】結着材は活物質、導電材と集電体を連結さ せる役割を担う。結着材は、ポリ弗化ビニリデン(PV DF),エチレンープロピレンージエン共重合体(EP DM), ポリテトラフルオロエチレン (PTFE), ポ リエチレン, ポリプロピレン, ポリスチレン, ポリビニ ルピリジン、クロロスルホン化ポリエチレン、ラテック ス等の樹脂を用いることができる。また、活物質、導電 材, 結着材を合わせた合剤のうち、結着材は2~20重 量%であることが好ましい。特に、正極の結着材は2~ 10重量%、負極は5~15重量%がより好ましい。

【0031】集電体は、負極においてはCu, Ni、あ るいはステンレス製の箔あるいはスポンジ金属が用いら 50

れる。また、正極においてはAl, Ni、あるいはステ ンレス製の箔あるいはスポンジ金属が用いられる。一般 には、Cu製の負極集電体とA1製の正極集電体の組み 合せが好まれる。これらの箔は、圧延箔である方が強度 が高くて好ましいが、電解箔であってもよい。また、箔 の厚さは100μm以下が好ましく、特に8~40μm が好ましい。

10

【0032】セパレータは、電解液のイオン導電性が低 抵抗であり、電解液との反応性がなく、溶液保持性に優 【0028】電解質としては、六フッ化リン酸リチウム 10 れるシート状のものあるいはポリマー電解質が用いられ る。シート状セパレータは、ポリプロピレン、ポリエチ レン, ポリオレフィン, ポリエステル, ポリテトラフル オロエチレン、ポリフロン等の多孔質膜やガラス繊維と 上記高分子からなる不織布を用いることができる。特 に、ポリプロピレン, ポリエチレン, ポリオレフィン製 の多孔子膜が好ましい。ポリマー電解質は、ポリエチレ ンオキサイド、ポリプロピレンオキサイド、ポリフッ化 ビニリデン、ポリアクリルアミド等をポリマーマトリッ クスとして前記電解質をポリマーマトリックス中に溶解 した複合体、あるいはさらに溶媒を含有するゲル架橋 体、低分子量ポリエチレンオキサイド、クラウンエーテ ル等のイオン解離基をポリマー主鎖にグラフト化したポ リマー電解質、高分子重合体に前記電解液を含有させた ゲル状ポリマー電解質が用いられる。

> 【0033】炭素質粒子と、酸化物粒子とに機械的な圧 接を施すためには、上記粒子同士が密着するような外力 を加えることが必要であり、このような挙動を生じさせ しめる装置が用いられる。上記装置としては、遊星型の ボールミル装置のようにボールと容器壁あるいはボール 同士の衝突の際に機械的な圧接を施すことができる装 置、所定の間隙に設定された容器と圧接用へらの間で機 械的な圧接を施すことができる装置、等を用いることが できる。上記装置を用いることで、炭素質粒子と、酸化 物粒子を、機械的な圧接を繰り返して、前記粒子を炭素 質物質に埋設することができる。 このとき、 長時間の圧 接処理を施すと比表面積が飛躍的に増大する。しかし、 短時間であると炭素質物質への前記粒子の埋設が不十分 となり、良好な特性が失われる原因となる。機械的な圧 接を繰り返した後、さらに700~1200℃の温度で 熱処理することができる。上記熱処理は実施しなくても 良いが、700~1200℃、特に900~1100℃ で熱処理することが好ましい。この時の雰囲気は、酸化 を防ぐことができる雰囲気であれば、不活性ガス中、窒 素ガス中、真空中のいずれであってもよい。

> 【0034】炭素前駆体による埋設処理は、炭素前駆 体、酸化物粒子、およびテトラヒドロフラン等の溶媒を 混合、攪拌、還流した後、乾燥工程で溶媒を除去し、所 定の温度で炭化処理することにより実施される。炭素前 駆体の炭化処理温度は、800~1500℃、特に90 0~1200℃が好ましい。また、炭化処理雰囲気は、

不活性ガス中あるいは窒素ガス中が好ましい。

【0035】圧接処理あるいはさらなる熱処理により炭素質物質に酸化物粒子を埋設させた活物質は、それ自体を負極活物質として用いることができるが、上記圧接処理を経由した活物質は比表面積が比較的高い。このため、さらに炭素前駆体と混合し800~1500℃の温度で炭化処理することにより、特性の向上を図ることができる。ここでの炭化処理温度も、800~1500℃、特に900~1200℃が好ましい。また、炭化処理雰囲気は、不活性ガス中あるいは窒素ガス中が好ましい。

【0036】本発明のリチウム二次電池は、正極活物質、正極導電材、結着剤、正極集電体より構成される正極と、負極活物質、結着剤、負極集電体、あるいはさらに負極導電材を加えた負極との間にセパレータを挿み積層した電極体、電解液、電極体と電解液を密封し、かつ電極体と接続された電池容器で構成される。電極体は、正極、セパレータ、負極を積層して、各電極からタブを取り出した構造であっても、タブを接続した短冊状の各電極を積層して捲回した構造でも、あるいはタブを接続した短冊状の各電極を積層して捲回した後偏平に変形させた構造であってもよい。すなわち、対向する正極と負極の間にセパレータを挿んだ電極体を有す電池であればよい。

【0037】本発明は、炭素質物質粒子及び充放電時に前記正極と負極との間での前記リチウムイオンの侵入脱離性を前記炭素質物質に対して高める金属粒子及び金属酸化物粒子の少なくとも一方からなる侵入脱離性粒子を含み、該侵入脱離性粒子が前記炭素質物質粒子内に50重量%以上埋込まれた複合粉末を有するとともに、前記 30侵入脱離性粒子は平均粒径が5μm以下及び90重量%以上が10μm以下の粒径を有し、又は前記複合粉末は90重量%以上が50μm以下の粒径を有することを特徴とするリチウム二次電池用負極材にある。

【0038】本発明は、黒鉛粒子及び充放電時に前記正極と負極との間での前記リチウムイオンの侵入脱離性を前記黒鉛に対して高める金属粒子及び金属酸化物粒子の少なくとも一方からなる侵入脱離性粒子を含み、該侵入脱離性粒子が前記黒鉛粒子内に50重量%以上が埋込まれた複合粉末を有し、前記黒鉛粒子は六方晶結晶が80重量%以上及び菱面体晶結晶が20重量%以下の少なくとも一方であることを特徴とするリチウム二次電池用負極材にある。

【0039】本発明に係る黒鉛粉末としては、天然黒鉛,人造黒鉛が用いられ、特に鱗片状天然黒鉛が望ましい。

【0040】また、原料黒鉛を粒径100μm以下に粉砕する加工機としては、ジェットミルが好ましい。これは、無定形炭素の生成量が少なくなるからである。

【0041】粉砕された黒鉛粉末には粉砕の仕方によっ 50

て、菱面体晶構造の黒鉛が30%程含まる。本発明では、この原料粉末を900℃以上で加熱処理を施すことで、菱面体晶構造の割合を低減させることができ、より好ましくは2000℃以上、特に2700℃以上で3日以上加熱することによって菱面体晶を10%以下にすることが好ましい。加熱は不活性ガス化又は真空下で行うのが好ましい。

【0042】また、粉砕によって得られた黒鉛粉末を、硫酸、硝酸、過塩素酸、リン酸、フッ酸からなる群の中から選ばれた少なくとも1つを含む酸性溶液中で処理し、水洗、中和、乾燥することによっても六方晶中の菱面体晶を上述と同様にその量の少ないものが得られる。【0043】本発明の非水系電解液二次電池は、従来の二次電池に比べ、高容量化、長寿命化できる。

【0044】本発明のリチウム二次電池は、各種携帯電子機器又は電気機器の電源に用いられ、特にノート型パソコン、ノート型ワープロ、パームトップ(ポケット)パソコン、携帯電話、PHS、携帯ファックス、携帯プリンター、ヘッドフォンステレオ、ビデオカメラ、携帯テレビ、ポータブルCD、ポータブルMD、電動髭剃り機。電子手張、トランシーバー、電動工具、ラジオ、テープレコーダ、デジタルカメラ、携帯コピー機。携帯ゲーム機等、また、更に電気自動車、ハイブリッド自動車、自動販売機、電動カート、ロードレベリング用蓄電システム、家庭用蓄電器、分散型電力貯蔵機システム(据置型電化製品に内蔵)、非常時電力供給システム等に用いられる。

【0045】本発明のリチウム二次電池は過充電及び過 放電に対する保護手段が設けられることが好ましい。 【0046】

【発明の実施の形態】 (実施例1) 平均粒径10 μmの 非晶質SiO粒子と平均粒径20μmの天然黒鉛粒子を 重量比70:30で配合し、これを遊星型ボールミル装 置で機械的な圧接を繰り返す、ボールミル処理を12時 間施した。ボールミル容器および直径10mmのボールは ステンレス製で、粉末調整およびボールミルはAr雰囲 気で行った。さらに、Ar雰囲気中で1100℃, 1時 間の熱処理を施した。これにより得られたSiO-黒鉛 複合粉末を広角X線回折法により分析した結果、黒鉛の d002は0.3358nmであった。また、Lcは4 5 n m で あった。 また、 R 値は 0.5 で あった。 上記 複 合粉末の断面を観察した結果、SiO粒子は黒鉛粒子内 に埋設され、SiOの平均粒径は1.2 μm で、全体の 95%以上が10μm以下であった。また、SiO-黒 鉛複合粉末の比表面積は63m2/g及び95%以上が 40μm以下であった。SiO-黒鉛複合粉末:PVD F=85:15の重量比となるようにPVDFのN-メ チルピロリドン溶液とSi-黒鉛複合粉末を混錬し、厚 さ20μmのCu箔に塗布した。これを120℃で1時 間乾燥後、ローラープレスにより電極を加圧成型し、最

干量検出された。

終的には直径20㎜に打ち抜き、負極とした。尚、黒鉛には非晶質の炭素化物が約3%含まれている。

【0047】正極活物質には、平均粒径10μmのLi CoO2の粉末を用いた。LiCoO2粉末:黒鉛:PVD F=90:6:4の重量比となるよう混合し、スラリー を形成した。このときも負極と同様にNーメチルピロリ ドン溶液を用いた。このスラリーを十分に混錬後、厚さ 20μmのA1箔に塗布した。これを120℃で1時間 乾燥後、ローラープレスにより電極を加圧成型し、最終 的には直径20㎜に打ち抜き、正極とした。ここで、負 10 極の容量が大きいために、負極合剤に対する正極合剤の 重量比を7とした。

【0048】上述の負極および正極を、図1に示すコイン型電池を構成してその特性を評価した。ステンレス製の正極缶1に正極集電体2aと正極合剤2bからなる正極2をスポット溶接により設置した。また、ステンレス製の負極缶3に負極集電体4aおよび負極合剤4bからなる負極4をスポット溶接により設置した。正極および負極双方に、エチレンカーボネイト(EC)とジメチルカーボネイト(DMC)との1:2の混合溶媒に1モル/リットルのLiPF6を溶解した電解液を含浸させ、ポリエチレン製のセパレータ5を挿んで正極と負極を対向させ、正極缶と負極缶を絶縁性ガスケット6で圧着した。【0049】この電池を充電電流1mA,充電終止電圧4.2Vで充電し、放電電流1mA,放電終止電圧2.7Vで放電させる充放電サイクル試験を実施した。この

4.2 Vで充電し、放電電流1 mA, 放電終止電圧2.7 V で放電させる充放電サイクル試験を実施した。この結果、電池の初期放電容量は7.3 mAh であり、不可逆容量の割合は23%であった。一方、1サイクル目に対する100サイクル目の放電容量維持率は87%であった。

【0050】(実施例2) 平均粒径 10μ mの非晶質S i 〇粒子と平均粒径 20μ mの天然黒鉛粒子を重量比8 0:20で配合し、これを実施例1 と同じ遊星型ボールミル装置でボールミル処理を4 8時間施した。粉末調整およびボールミル処理を4 8時間施した。粉末調整およびボールミルはA r 雰囲気で行った。これにより得られたSiOー黒鉛複合粉末を広角X線回折法により分析した結果、黒鉛のd002は0.3367nmであった。また、R値は0.8 であった。上記複合粉末の断面を観察した結果、SiO粒子は黒鉛粒子内に埋設され、SiOの平均粒径は 400.8μ m で、98重量%以上が 10μ m以下であった。また、SiOー黒鉛複合粉末の比表面積は49 m² / 8及び98重量%以上が 40μ m以下であった。

【0051】上記SiO-黒鉛複合粉末と、石油ピッチと、テトラヒドロフランを100:30:300の重量比で混合し、1時間撹拌、還流した。これをロータリーエバポレータを用いてテトラヒドロフランを除去し、150℃で3時間真空乾燥してSiO-黒鉛複合粉末/ピッチ複合材料を得た。この複合材料をカッターミルで200メッシュ以下に解砕し、次いで空気中で3℃/min

の速度で250℃まで昇温し、1時間保持した。これを窒素流通下で20℃/hで1100℃まで昇温し、1時間保持し、ピッチを炭素化した。これをカッターミルで200メッシュ以下に解砕し、SiO-黒鉛ーピッチ複合粉末を得た。得られたSiO-ピッチ複合粉末をX線回折により分析した結果、黒鉛のd002は0.3368nmと0.3435nmの2つのピークが観察された。また、R値は1.0であった。また、SiO-黒鉛ーピッチ複合粉末の比表面積は28m²/gであった。また、1100℃での加熱によってSi及びSiCが若

14

【0052】上記 $SiO-ピッチ複合粉末を負極活物質に用いた電池を実施例1と同様の方法で作製した。ただし、正極材料は平均粒径<math>10\mu$ mのLiNi0.8Co0.2O $_2$ を用いた。ここで、電解液はEC, DMC, DECが $_3:6:1$ の混合溶媒に1モル/リットルのLiPF6を溶解した電解液を用いた。

【0053】この電池を充電電流1mA,充電終止電圧4.15Vで充電し、放電電流1mA,放電終止電圧2.8Vで放電させる充放電サイクル試験を実施した。この結果、電池の初期放電容量は6.8mAhであり、不可逆容量の割合は13%であった。一方、1サイクル目に対する100サイクル目の放電容量維持率は92%であった。

【0054】(実施例3) 平均粒径20μmの結晶性S nO_2 粒子と平均粒径 10μ mの天然黒鉛粒子を重量比50:50で配合し、遊星型ボールミル処理を6時間施した。ボールミル容器および直径 10μ のボールはステンレス製で、粉末調整およびボールミルはAr雰囲気で行った。さらに、900℃で5時間、Ar中で加熱処理を施した。これにより得られた SnO_2 一黒鉛複合粉末を広角X線回折法により分析した結果、炭素のd002は0.3355nmであった。また、Lcは60nmであった。また、R値は0.4であった。上記複合粉末の断面を観察した結果、 SnO_2 の平均粒径は 2.3μ mであった。また、 SnO_2 の平均粒径は 2.3μ mであった。また、 SnO_2 一黒鉛複合粉末の比表面積は $43m^2$ /gであった。

【0055】上記SnO2 -黒鉛複合粉末と平均粒径15μmの黒鉛粉末とPVDFを45:45:10の重量比となるようにスラリーを作製し、これを十分に混錬し、実施例1と同様の方法で負極を作製した。また、実施例1と同様の方法でコイン型電池を作製した。ただし、正極材料は平均粒径10μmのLiMn2O4を用いた。

【0056】この電池を充電電流1mA,充電終止電圧 4.3 Vで充電し、放電電流1mA,放電終止電圧2.8 V で放電させる充放電サイクル試験を実施した。この 結果、電池の初期放電容量は4.2 mAh であり、不可 50 逆容量の割合は17%であった。一方、1サイクル目に 対する100サイクル目の放電容量維持率は94%であった。

【0057】 (実施例4) 平均粒径10μmの非晶質S n Si0.9Ge0.1O3 粒子と平均粒径10μmの天然黒 鉛粒子を重量比80:20で配合し、実施例1と同じボ ールミル処理を150時間施した。ボールミル容器およ びボールはステンレス製で、粉末調整およびボールミル はAr雰囲気で行った。上記SnSingGen1O3-黒鉛複合粉末と、石炭ピッチと、テトラヒドロフランを 100:30:300の重量比で混合し、1時間攪拌, 還流した。これをロータリーエバポレータを用いてテト ラヒドロフランを除去し、150℃で3時間真空乾燥し てGe-黒鉛複合粉末/ピッチ複合材料を得た。この複 合材料をカッターミルで200メッシュ以下に解砕し、 次いで空気中で3℃/min の速度で350℃まで昇温 し、1時間保持した。これを窒素流通下で20℃/hで 1000℃まで昇温し、1時間保持し、ピッチを炭素化 した。これをカッターミルで200メッシュ以下に解砕 し、SnSi0.9Ge0.1O3-ピッチ複合粉末を得た。 得られた Sn Si_{0.9} Ge_{0.1} O₃ - ピッチ複合粉末を広角 X 20 線回折法により分析した結果、炭素のd002は0.3 398 n mであった。断面観察から求められたSnSi 0.9Ge0.1O3の平均粒径は0.6 µmであった。また、 R値は1.0であった。また、SnSi0.9Ge0.1O3 ーピッチ複合粉末の比表面積は24 m² /gであった。 SnSi0.9Ge0.1O3 粒子は黒鉛粒子内に埋込まれて おり、99重量%以上が10 µm以下であった。

【0058】上記 $SnSi_{0.9}Ge_{0.1}O_3$ ーピッチ複合 粉末を負極活物質に用いた電池を実施例1と同様の方法 で作製した。ただし、電解液はPC,DMCが2:3の混合溶媒に1.2モル/リットルの $LiPF_6$ を溶解した電解液を用いた。

【0059】この電池を充電電流1.5mA,充電終止電圧4.2Vで充電し、放電電流1.5mA,放電終止電圧2.7Vで放電させる充放電サイクル試験を実施した。この結果、電池の初期放電容量は4.1mAhであり、不可逆容量の割合は15%であった。一方、1サイクル目に対する100サイクル目の放電容量維持率は93%であった。

【0060】(実施例5)平均粒径10μmの非晶質SnSiO3粒子と平均粒径20μmの天然黒鉛粒子を重量比30:70で配合し、実施例1と同様のボールミル処理を48時間施した。粉末調整およびボールミルはAr雰囲気で行った。上記SnSiO3ー黒鉛複合粉末と、石油ピッチと、テトラヒドロフランを100:70:700の重量比で混合し、1時間撹拌、還流した。これをロータリーエバポレータを用いてテトラヒドロフランを除去し、150℃で3時間真空乾燥した。この複合材料をカッターミルで200メッシュ以下に解砕し、次いで空気中で3℃/minの速度で350℃まで昇温

し、1時間保持した。これを窒素流通下で20℃/hで1100℃まで昇温し、1時間保持し、ピッチを炭素化した。これをカッターミルで200メッシュ以下に解砕し、SnSiО3 ー黒鉛ーピッチ複合粉末を得た。得られたSnSiО3 ー黒鉛ーピッチ複合粉末を広角又線回折法により分析した結果、黒鉛のd002は0.3361nmと0.3378nmであった。断面観察から求められたSnSiО3の平均粒径は2.2μmであった。また、R値は1.3であった。また、SnSiО3ー黒鉛ーピッチ複合粉末の比表面積は20m²/gであった。【0061】上記SnSiО3ーピッチ複合粉末を負極活物質に用いた電池を実施例1と同様の方法で作製した。ただし、電解液はEC,DMCが1:2の混合溶媒に1.5モル/リットルのLiPF6を溶解した電解液を用いた。

16

【0062】この電池を充電電流1mA,充電終止電圧4.2Vで充電し、放電電流1mA,放電終止電圧2.7Vで放電させる充放電サイクル試験を実施した。この結果、電池の初期放電容量は3.5mAhであり、不可逆容量の割合は9%であった。一方、1サイクル目に対する100サイクル目の放電容量維持率は95%であった。

【0063】 (実施例6) 平均粒径1μmの非晶質Si O粒子と、石油ピッチと、テトラヒドロフランを10 0:50:500の重量比で混合し、1時間攪拌、環流 した。これをロータリーエバポレータを用いてテトラヒ ドロフランを除去し、150℃で3時間真空乾燥して/ ピッチ複合材料を得た。この複合材料をカッターミルで 200メッシュ以下に解砕し、次いで空気中で3℃/mi n の速度で250℃まで昇温し、1時間保持した。これ を窒素流通下で20℃/hで900℃まで昇温し、1時 間保持し、ピッチを炭素化した。これをカッターミルで 200メッシュ以下に解砕し、SiO-炭素複合粉末を 得た。得られたSiO-炭素複合粉末を広角X線回折法 により分析した結果、炭素のd002は0.3610m m であった。また、Lcは5nmであった。また、R 値は1.4であった。また、SiO-炭素複合粉末の比 表面積は7m² /gで、SiO粒子は炭素粒子内に埋込 まれていた。

【0064】上記SiO-炭素複合粉末を負極活物質に用いた電池を実施例1と同様の方法で作製した。ただし、電解液はEC,DMCが1:2の混合溶媒に1.0モル/リットルのLiPF6 を溶解した電解液を用いた。

【0065】この電池を充電電流1mA,充電終止電圧4.2Vで充電し、放電電流1mA,放電終止電圧2.7 Vで放電させる充放電サイクル試験を実施した。この結果、電池の初期放電容量は7.2mAhであり、不可逆容量の割合は20%であった。一方、1サイクル目に対50 する100サイクル目の放電容量維持率は88%であっ

た。

【0066】 (比較例1) 平均粒径1 μ mの非晶質Si O粒子と、石油ピッチと、テトラヒドロフランを10 0:50:500の重量比で混合し、1時間攪拌、還流 した。これをロータリーエバポレータを用いてテトラヒ ドロフランを除去し、150℃で3時間真空乾燥して/ ピッチ複合材料を得た。この複合材料をカッターミルで 200メッシュ以下に解砕し、次いで空気中で3℃/mi n の速度で250℃まで昇温し、1時間保持した。これ を窒素流通下で20℃/hで700℃まで昇温し、1時 10 間保持し、ピッチを炭素化した。これをカッターミルで 200メッシュ以下に解砕し、Si〇-ピッチ複合粉末 を得た。得られたSiOーピッチ複合粉末を広角X線回 折法により分析した結果、炭素のd002は0.369 1 nm であった。また、R値は1.7であった。また、 $SiO-ピッチ複合粉末の比表面積は<math>7m^2/g$ であっ

【0067】上記Si一炭素複合粉末を負極活物質に用 いた電池を実施例1と同様の方法で作製した。ただし、 電解液はEC, DMCが1:2の混合溶媒に1.0 モル 20 /リットルのLiPF6 を溶解した電解液を用いた。 【0068】この電池を充電電流1mA, 充電終止電圧 4.2 Vで充電し、放電電流1mA,放電終止電圧2.7 V で放電させる充放電サイクル試験を実施した。この 結果、電池の初期放電容量は7.8mAh であり、不可 逆容量の割合は45%であった。一方、1サイクル目に 対する100サイクル目の放電容量維持率は56%であ った。

【0069】 (比較例2) 平均粒径10μmの結晶性S nO2 と平均粒径15μmの天然黒鉛粉末とPVDFを3 0:60:10の重量比となるようにスラリーを作製 し、これを十分に混錬し、実施例1と同様の方法で負極 を作製した。また、実施例1と同様の方法でコイン型電 池を作製した。ただし、正極材料は平均粒径10μmの LiMn2O4を用いた。

【0070】この電池を充電電流1mA,充電終止電圧 4.3 Vで充電し、放電電流1mA,放電終止電圧2.8 V で放電させる充放電サイクル試験を実施した。この 結果、電池の初期放電容量は3.7mAh であり、不可 逆容量の割合は36%であった。一方、1サイクル目に 対する100サイクル目の放電容量維持率は20%であ

【0071】 (実施例7) 本発明のリチウム二次電池と して円筒型リチウム二次電池を作製した。その基本構成 を図2に示す。電極体は、正極集電体11に正極合剤1 2を塗布してなる正極13,負極集電体14に負極合剤 15を塗布してなる負極16、およびセパレータ17で 構成され、正極13, セパレータ17, 負極16, セパ レータ17の順に積層し、図3に示すようにこれを捲回 してなる。電極体の正極13, 負極16はそれぞれ正極 50 5:30:5:10とし、N-メチルピロリドンを加え

タブ18, 負極タブ19が接続されている。この電極体 は、電池缶20に収納され、電池缶20と負極タブ1 9, 電池蓋21と正極タブ18がそれぞれ接続されてい る。電池蓋21は、絶縁性のガスケット22を介して電 池缶20に固定し、電極体と電池缶20内を密封してい る。また、電極体と電池缶20あるいは電池蓋21との 接触を防止するために、絶縁板23も設けている。密封 された電池缶内にはLiイオンを含む電解液が注入され ている。電池缶20と電池蓋21はSUS304、SUS316、耐 食性コーティングを施した軟鋼等が用いられる。

18

【0072】正極活物質に平均粒径10μmのLiCo O2 、正極導電材として平均粒径 5 μ mの鱗片状黒鉛、 結着剤としてPVDF、正極集電体として厚さ20μm のA1箔を用いた。LiCoO2,鱗片状黒鉛,PVD Fの重量比を88:7:5とし、N-メチルピロリドン を加えて混合し正極合剤スラリーを調整した。これを、 A1箔の両面に塗布し、120℃で1時間真空乾燥し、 その後ローラープレスにより電極を加圧成型した。その 後、幅40㎜,長さ285㎜に切り出し正極を作製し た。ここで、正極の両端の長さ10㎜の部分は正極合剤 は塗布されておらずA 1 箔が露出している。この一方に Ni製の負極タブを超音波接合により圧着した。

【0073】負極活物質は、以下の方法で作製した。平 均粒径10μmの非晶質SiO粒子と平均粒径20μm の天然黒鉛粒子を80:20の重量比で配合し、ボール ミル処理を48時間施した。ボールミル容器およびボー ルはステンレス製で、粉末調整およびボールミルはAr 雰囲気で行った。上記Si〇一炭素複合粉末と、石油ピ ッチと、テトラヒドロフランを100:50:500の 重量比で混合し、1時間攪拌, 還流した。これをロータ リーエバポレータを用いてテトラヒドロフランを除去 し、150℃で3時間真空乾燥してSiO-黒鉛ーピッ チ複合粉末を得た。この複合材料をカッターミルで20 Oメッシュ以下に解砕し、次いで空気中で3℃/min の 速度で250℃まで昇温し、1時間保持した。これを窒 素流通下で20℃/hで1100℃まで昇温し、1時間 保持し、ピッチを炭素化した。これをカッターミルで2 00メッシュ以下に解砕し、SiO-ピッチ複合粉末を 得た。得られたSiO-黒鉛-ピッチ複合粉末を負極活 物質として用いた。上記負極活物質を広角X線回折法に より分析した結果、炭素のd002は0.3358nmで あった。また、Lcは33nmであった。断面観察から 求められたSiOの平均粒径は1.8μmであった。ま た、R値は1.3、比表面積は 1.5 m^2 /gであった。

【0074】上記負極活物質,負極導電材として平均粒 径10μmの鱗片状天然黒鉛, 平均直径0.2μm, 平 均長さ30μmの炭素繊維,結着剤としてPVDF,負 極集電体として厚さ20μmのCu箔を用いた。 負極活 物質, 鱗片状黒鉛, 炭素繊維, PVDFの重量比を5

で混合し負極合剤スラリーを調整した。これを、C u 箔の両面に塗布し、120℃で1時間真空乾燥し、その後ローラープレスにより電極を加圧成型した。その後、幅40mm,長さ290mmに切り出し負極を作製した。負極合剤と正極合剤の塗布重量比は1:4.2とした。ここで、正極と同様に、負極の両端の長さ10mmの部分は負極合剤は塗布されておらずC u 箔が露出している。この一方にN i 製の負極タブを超音波接合により圧着した。【0075】セパレータは、厚さ25μm,幅44mmのポリプロピレン製の多孔子膜を用いた。また、E C と D M C が 1:2の混合溶媒に1モル/リットルの L i F P 6 を溶解させた電解液を用いた。

【0076】この電池を用いて、充放電電流300mA, 充電終止電圧4.2V, 放電終止電圧2.8Vとして充放電を繰り返した。この結果、最高の放電容量は1150mAhであった。また、最高の放電容量に対する200サイクル目の放電容量の維持率は86%であった。

【0077】(比較例3)比較のため、平均粒径20μmの鱗片状天然黒鉛を負極活物質に用いて、負極活物質、PVDFの重量比が90:10となるように調整して負極を作製し、実施例9と同様にリチウム二次電池を作製した。ただし、負極合剤と正極合剤の重量比は、1:2.3とした。

【0078】この電池を用いて、充放電電流300mA,充電終止電圧4.2V,放電終止電圧2.8Vとして充放電を繰り返した。この結果、最高の放電容量は734mAhであった。また、最高の放電容量に対する200サイクル目の放電容量の維持率は85%であった。

【0079】この結果より、本発明のリチウム二次電池 は従来のものに比べ、高容量であり、サイクル特性も同 等以上である。

【0080】(実施例8)本発明のリチウム二次電池として角型電池を作製した。

【0081】平均粒径10μmのLi_{1.09}Mn 1.91O4,鱗片状天然黒鉛,PVDFを90:6:4の 重量比で混合したものにNーメチルピロリドンを加えて 十分に混錬してスラリーを調整した。このスラリーをド クターブレード法により厚さ20μmのA1箔の両面に 塗布した後、100℃で2時間乾燥した。正極は70× 120mmの短冊状である。

【0082】負極活物質は、実施例7と同様にしてSiO-黒鉛ーピッチ複合粉末を作製した。上記負極活物質、結着剤としてPVDF、負極集電体として厚さ20μmのCu箔を用いた。負極導電材として平均粒径10μmの鱗片状黒鉛、平均直径0.2μm、平均長さ30μmの炭素繊維、結着剤としてPVDF、負極集電体として厚さ20μmのCu箔を用いた。負極活物質、鱗片状黒鉛、炭素繊維、PVDFの重量比を55:30:5:10とし、Nーメチルピロリドンを加えて混合し負50

極合剤スラリーを調整した。これを、Cu箔の両面にドクターブレード法により塗布し、100℃で2時間乾燥 した。負極は70×120mmの短冊状である。

【0083】図4に角型リチウム二次電池の(a)上面

20

図、(b) 断面図を示す。この電池の外寸法は高さ10 0㎜,幅130㎜,奥行き30㎜である。袋状に加工し たポリエチレン製のセパレータ33の中に正極31,負 極32を交互に積層した電極体を、A1製電池缶34に 挿入した。ここで、正極合剤と負極合剤の重量比は、 10 5:1とした。各電極の上部に溶接した正極リード35 と負極リード37は、それぞれ正極端子38, 負極端子 39へ接続した。正極端子38と負極端子39はポリプ ロピレン製パッキン40を介して電池蓋41に挿入され ている。外部ケーブルと電池は、正極端子38、負極端 子39に取り付けたナット50により接続可能である。 電池蓋41には、電池内部の圧力が4~7気圧に達した ときに、電池内部に蓄積したガスを放出するための安全 弁、並びに電解液注液口を設置した。安全弁は、ガス放 出口42, 〇リング43, 封止ボルト44からなる。注 液口は注入口45, 〇リング46, 封止ボルト47から 構成される。電池缶34と電池蓋41をレーザー溶接し た後、注入口45から電解液を導入し、注入口45を封 止ボルト47で密閉して、角型リチウム二次電池を完成 させた。使用した電解液は、EC, DMCが1:2の混 合溶媒にLiPF6 を1モル/リットル溶解させた溶液

である。この電池の平均放電電圧は3.4V, 定格容量

38Ah, 130Wh である。

【0084】上述の角型リチウム二次電池51の電池蓋 41を上方に向け、100×130mmの側面が対向する ように一列に配置して、図5に示す8直列接続組電池を 組み立てた。電池51の対向面の間に2×10×100 mmのポリ4フッ化エチレン製スペーサー52を高さ方向 に沿って2枚ずつ挿入した。組電池の側面と前後に取り 付けたステンレス製金属板53とポリ4フッ化エチレン 製固定部品58をボルト59で固定して、電池51の内 側向きに圧力が加わるように締め付けた。ステンレス製 金属板53にリブ状の突起部60を形成させた。それぞ れの角型電池51の正極端子,負極端子は、全電池が直 列接続になるように電流ケーブルで接続され、組電池の 正極端子54, 負極端子55へ結線した。さらに、各電 池51の正極端子, 負極端子は、それぞれ正極電圧入力 ケーブル、負極電圧入力ケーブルを介して制御回路基板 56に接続され、組電池の充放電制御のために各電池の 電圧と電流を計測した。制御回路基板56はマイコンを 装着しており、少なくとも1個の電池51の電圧と電流 の一方が設定範囲から外れた際に、組電池の充放電を停 止する機能を持つ。末端から4番目の位置にある電池の 側面に熱電対57を取り付け、温度信号を制御回路基板 56へ送り、電池温度が設定温度を超えたときに充放電 を停止するようにした。本組電池の平均放電電圧は2

7.2 V , 定格容量38Ah, 1030Whである。 【〇〇85】本実施例では、電極体が短冊状電極の積層 型であったが、偏平で長円状の捲回型であっても、本実 施例と同様な組電池を構成することができる。

【0086】 (比較例4) 実施例10と同様にして、角 型リチウム二次電池およびその組電池を作製した。ただ し、負極活物質に平均粒径20μmの鱗片状黒鉛を用い た。また、負極合剤と正極合剤の重量比は、1:2.3 とした。

【0087】この角型電池の平均放電電圧は3.7V, 定格容量27Ah, 100Whである。また、組電池の 平均放電電圧は29.6V ,定格容量27Ah,800 Whである。

【0088】 (実施例9) 実施例10と同様の手順で、 長さ5000mm,幅150mmの正極、および長さ510 0㎜,幅155㎜の負極を作製した。図6に本発明の円 筒型リチウム二次電池の断面図を示す。電池の外寸法 は、高さ200㎜, 直径60㎜である。電極体は、正極 集電体61aおよび正極合剤61bからなる正板61 と、負極集電体62aおよび負極合剤62bからなる負 20 極62の間にセパレータ63を介して巻き取られた捲回 式構造をもつ。各電極の上部に溶接した正極リード65 と負極リード67は、それぞれ反対向きに取り付けられ ており、各電極につき10本の帯状リードを取りつけ た。ついで、正極リード65と負極リード67は一括し て、それぞれ正極端子68,負極端子69へ溶接した。 正極端子68と負極端子69は、ポリプロピレン製パッ キン70により絶縁した状態で電池蓋71に取り付け た。管状のA1製電池缶64と電池蓋71をレーザー溶 接した後、内圧の開放と注液口の封止の機能を兼ね備え 30 た安全弁80を電池蓋71から取り外した状態で電池内 部を真空排気し、すばやく電池内部へ電解液を注入し た。その後、安全弁80を電池蓋71に取り付け、電池 を密閉した。電池内部の圧力が3~7気圧に達したとき に、安全弁からガスが放出される。この円筒型電池の平 均放電電圧は3.4 V, 定格容量38Ah, 130Wh である。

【〇〇89】図7に上述した円筒型リチウム二次電池の 組電池の(a)上面図, (b)断面図を示す。本組電池 は、上下にそれぞれ4個、合計8個の円筒型電池を配置 40 ほぼ同様であった。 させた構造である。ポリフッ化エチレン製固定部品82 を図7のように配置し、8個の電池81を固定した。円 筒型電池81の正極端子68と負極端子69は、全電池 が直列接続となるように電流ケーブル83で接続され、 組電池の正極端子84, 負極端子85へ取り出した。円 筒型電池の電流ケーブル83の長さが短くなるように、

正極と負極の端子の向きを交互に配置した。各電池81 の正極端子68, 負極端子69は、それぞれ電圧入力ケ ーブル86を介して制御回路基板87に接続され、組電 池の充放電制御のために各電池の電圧を計測した。ま た、上段に配置された電池の内側側面に熱電対89を取 り付け、その温度信号を制御回路基板87へ取り込むよ うにした。制御回路基板87はマイコンを搭載してお り、全電池の電圧と組電池の内部温度が設定範囲から外 れた際に組電池の充放電を停止する機能をもつ。本組電 10 池の平均放電電圧は27.2V, 定格容量38Ah, 1 030Whである。

22

【0090】 (実施例10) 鱗片状天然黒鉛を原料とし て、ジェットミルによって粒径46μm以下まで粉砕し 平均粒径8.0μm とした。この原料粉末を窒素ガス雰 囲気下で900℃または2850℃で10日間の加熱処 理を施した。

【0091】CuKa線を線源として、管電圧40k V,管電流150mAで黒鉛粉末のX線回折を行った。 黒鉛粉末のX線回折の結果、900℃及び2850℃で のいずれの加熱処理によっても、菱面体晶構造に帰属さ れる43.3度及び46.0度付近のピークが減少してお り、菱面体晶は全体の20%以下であり、前者が約15 %、後者が約7%であった。実質的に残りは六方晶であ る。尚、黒鉛には非晶質の炭素化物が約3%含まれてい る。

【0092】また、黒鉛粉末に不純物として含有される Si量は、加熱温度が900℃の場合には1140pp m,加熱温度2850℃の場合には27ppmと減少した。 【0093】また、同様に鱗片状原料黒鉛をジェットミ ルによって100μm以下に粉砕した。続いて、この黒 鉛粉末を硫酸と硝酸との混酸との1日間浸漬した。その 後、蒸留水による洗浄、さらに、希薄な水酸化ナトリウ ム水溶液による中和を行った。このようにして得られた ものを、120℃で乾燥し、そのX線回折の結果、菱面 体晶構造に帰属される43.3度及び46.0度付近のピ ークが減少し、その量は全体の20%以下であった。

【0094】これらの黒鉛粉末を用いて、実施例1と同 様に遊星型ボールミル装置を用いて重量でSiO80% -黒鉛20%の複合粉末を得た。複合粉末は実施例1と

【0095】また、窒素ガス雰囲気下、2850℃で4 時間~10日間加熱処理した黒鉛粉末を用いて前述と同 様に複合粉末を製造した。

[0096]

【表1】

TH:	•

加熱処理時間	姿面体品構造割合	リチウム吸蔵容量	リチウム放出 盘
	(%)	(mAh/g)	(mAh/g)
4時間	18.2	332	320
10時間	14.6	3 4 5	3 2 5
18	13.8	343	334
3 🛭	11.3	355	338
5 E	9.7	368	351
10日	7.1	365	360

【0097】これらの複合粉末を負極活物質として用いて電池特性を調べるための実験用二次電池を製作した。

【0098】前述の加熱処理が900℃または2850℃である2種類の黒鉛粉末に、結着剤としてポリフッ化ビニリデン(PVDF)を10wt%添加して、これにNーメチルー2ーピロリドンを加え混合して合剤スラリーを調製した。この合剤スラリーを厚み10μmの銅箔の片面に塗布し、その後120℃で1時間真空乾燥した。真空乾燥後、ローラープレスによって電極を加圧成型して厚みを85~90μmの範囲とした。単位面積当20りの合剤塗布量は平均10mg/cm²であり、10mm×10mmの大きさに切り出して電極を作製した。

【0099】電解液には、体積比1:1のエチレンカーボネートとジエチルカーボネートの混合溶媒、及び、六フッ化リン酸リチウムを用い、リチウム濃度1mol/1とした。

【0100】リチウムの吸蔵・放出は、作用極と対極の間で一定電流で通電することによって繰り返し行い、その時の容量を検討した。ここで、作用極の下限および上限の電位はそれぞれ0V,5Vとした。

【0101】リチウムの吸蔵・放出を繰り返し行い、それらの容量が定常状態となった第5サイクル目におけるリチウムの吸蔵・放出容量と電極電位の関係を調べた。

【0102】これらの複合粉末を用いたリチウム二次電池は、表1に示す様にリチウム吸蔵容量及び放出容量が、ともに活物質重量当り300mAh/g以上であった。つまり、菱面体晶構造が20%以下と少ない本発明の黒鉛粉末を用いることによって、容量の大きい負極が得られた。また、加熱処理を2850℃と高くすると高純度でかつ菱面体が20%以下である黒鉛粉末を用いることによりリチウム吸蔵容量及び放出容量はより大きい値を示した。

【0103】以上の実験結果に基づいて、図2に示す円筒型リチウム電池を製造した。正極活物質としてLiCoO2、導電剤としてアセチレンブラックを7wt%、結着剤としてポリフッ化ビニリデン(PVDF)を5wt%添加して、これにNーメチルー2ーピロリドンを加え混合して正極合剤のスラリーを調製した。

【0104】同様に負極活物質として本発明の黒鉛粉末、結着剤としてPVDFを10wt%添加して、これ 50

にN-メチルー2-ピロリドンを加え混合して負極合剤 のスラリーを調製した。

【0105】正極合剤を厚み25μmのアルミニウム箔の両面に塗布し、その後120℃で1時間真空乾燥した。真空乾燥後、ローラープレスによって電極を加圧成型して厚みを195μmとした。単位面積当りの合剤塗布量は55mg/cm²となり、幅40mm,長さ285mmの大きさに切り出して正極を作製した。但し、正極の両端の長さ10mmの部分は正極合剤が塗布されておらずアルミニウム箔が露出しており、この一方の正極タブを超音波接合によって圧着している。

【0106】一方、負極合剤は厚み10μmの銅箔の両面に塗布し、その後120℃で1時間真空乾燥した。真空乾燥後、ローラープレスによって電極を加圧成型して厚みを175μmとした。単位面積当りの合剤塗布量は25mg/cm²であり、幅40mm,長さ290mmの大きさに切り出して負極を作製した。正極と同様に、負極のの両端の長さ10mmの部分は負極合剤が塗布されておらず銅箔が露出しており、この一方に負極タブを超音波接合30によって圧着した。

【0107】セパレータは、厚み25μm,幅44mmのポリプロピレン製の微孔膜を用いた。正極、セパレータ、負極、セパレータの順で重ね合わせ、これを捲回して電極群とした。これを電池缶に挿入して、負極タブを缶底溶接し正極蓋をかしめるための絞り部を設けた。体積比が1:1のエチレンカーボネートとジエチルカーボネートの混合溶媒に六フッ化リン酸リチウムを1mol/1溶解させた電解液を電池缶に注入した後、正極タブを正極蓋に溶接した後、正極蓋をかしめ付けて電池を作製した。

【0108】この電池を用いて、充放電電流300m A,充放電終止電圧をそれぞれ4.2V,2.8Vとして 充放電を繰り返した。また、充電電流を300mAから 900mAの範囲で変化させ、急速充放電を行った。

【0109】このリチウム二次電池について充放電を繰り返し行い、電池の放電容量の変化を調べた。その結果、最高の放電容量は683mAh/gであり、200サイクル目における放電容量の最高容量に対する低下率は86%であった。

【0110】さらに、急速充放電を行った場合の充放電

電流と放電容量の関係を調べた結果、充放電電流900 mAにおいて、放電容量は573mAh/gであり、充放電電流300mAにおける放電容量に対する容量低下率は、それぞれ16%であり、本発明の黒鉛粉末を負極活物質として用いることにより、容量低下率が30%以上改善され、本発明のリチウム二次電池は優れた急速充放電特性を有することが示された。

【0111】粒径が100μm以下及び菱面体晶構造の割合が20%以下である鉛粉末をリチウム二次電池の負極活物質に用いることにより、リチウムの吸蔵・放出反 10応の可逆性に優れ、高エネルギー密度で、かつ急速充放電特性の優れたリチウム二次電池が得られる。

【0112】(実施例11) 平均粒径10μmの非晶質 SiO粒子と実施例10で得られた平均粒径20μmの 黒鉛粒子を重量比80:20で配合し、これを実施例1と同じ遊星型ボールミル装置でボールミル処理を48時間施した。粉末調整およびボールミルはAr雰囲気で行った。これにより得られたSiOー黒鉛複合粉末を広角 X線回折法により分析した結果、黒鉛のd002は0.3367nmであった。また、Lcは30nmであった。また、R値は0.8であった。上記複合粉末の断面を観察した結果、SiO粒子は黒鉛粒子内に埋設され、SiOの平均粒径は0.8μmで、98重量%以上が10μm以下であった。また、SiOー黒鉛複合粉末の比表面積は49m²/g及び98重量%以上が40μm以下であった。

【0113】上記SiO-黒鉛複合粉末と、石油ピッチ と、テトラヒドロフランを100:30:3000重量 比で混合し、1時間攪拌,還流した。これをロータリー エバポレータを用いてテトラヒドロフランを除去し、1 50℃で3時間真空乾燥してSi〇-黒鉛複合粉末/ピ ッチ複合材料を得た。この複合材料をカッターミルで2 00メッシュ以下に解砕し、次いで空気中で3℃/min の速度で250℃まで昇温し、1時間保持した。これを 窒素流通下で20℃/hで1100℃まで昇温し、1時 間保持し、ピッチを炭素化した。これをカッターミルで 200メッシュ以下に解砕し、Si〇-黒鉛-ピッチ複 合粉末を得た。得られたSiO-ピッチ複合粉末をX線 回折により分析した結果、黒鉛のd002は0.336 8 nm と0.3435 nmの2つのピークが観察され た。また、R値は1.0であった。また、SiO-黒鉛 ーピッチ複合粉末の比表面積は28m2/gであった。

【0114】上記SiOーピッチ複合粉末を負極活物質に用いた電池を実施例1と同様の方法で作製した。ただし、正極材料は平均粒径 10μ mの $LiNi_{0.8}Co_{0.2}Co_{2}$ を用いた。ここで、電解液はEC,DMC,DECが3:6:1の混合溶媒に1モル/リットルの $LiPF_6$ を溶解した電解液を用いた。

【0115】この電池を充電電流1mA, 充電終止電圧 4.15V で充電し、放電電流1mA, 放電終止電圧 2.8 V で放電させる充放電サイクル試験を実施した。 この結果、電池の初期放電容量は6.8 mAh であり、 不可逆容量の割合は13%であった。一方、1サイクル 目に対する100サイクル目の放電容量維持率は92% であった。

【0116】 (実施例12) 平均粒径10μmのSi, Ge又はA1粒子と実施例10で得られた平均粒径20 μmの黒鉛粒子とを各々重量比50:50で配合し、こ れを遊星型ボールミル装置で機械的な圧接を繰り返す、 ボールミル処理を24時間施した。ボールミル容器およ びボールはステンレス製で、粉末調整およびボールミル はAr雰囲気で行った。これにより得られたSi, Ge 又はA1-黒鉛複合粉末を広角X線回折法により分析し た結果、炭素およびSi等からの回折を示すピークが観 察された。炭素のd002は0.3358nmであっ た。また、Lcは45 n mであった。Si等の炭化物の 回折ピークは観察されなかった。また、R値は0.3 で あった。上記複合粉末の断面を観察した結果、Si等の 粒子は黒鉛粒子内に埋設され、Si等の平均粒径は約2 μmであった。また、これらの複合粉末の比表面積は6 3 m² / gであった。複合粉末: PVDF=85:15 の重量比となるようにPVDFのNーメチルピロリドン 溶液と複合粉末を混錬し、厚さ20μmのCu箔に塗布 した。これを120℃で1時間乾燥後、ローラープレス により電極を加圧成型し、最終的には直径20㎜に打ち 抜き、負極とした。

【0117】正極活物質には、平均粒径10μmのLiCoO2の粉末を用いた。LiCoO2粉末:黒鉛:PVDF=90:6:4の重量比となるよう混合し、スラリーを形成した。このときも負極と同様にN-メチルピロリドン溶液を用いた。このスラリーを十分に混錬後、厚さ20μmのA1箔に塗布した。これを120℃で1時間乾燥後、ローラープレスにより電極を加圧成型し、最終的には直径20mmに打ち抜き、正極とした。ここで、負極の容量が大きいために、負極合剤に対する正極合剤の重量比を15とした。

【0119】この電池を充電電流1mA, 充電終止電圧 50 4.2 Vで充電し、放電電流1mA,放電終止電圧2.7

V で放電させる充放電サイクル試験を実施した。この 結果、電池の初期放電容量は12.5mAh であり、不 可逆容量の割合は24%であった。一方、1サイクル目 に対する100サイクル目の放電容量維持率は85%で あった。

【0120】(実施例13)図8は、実施例9と同一仕様の組電池を12セット作製し、これらの組電池を直列接続した組電池モジュールを電気自動車に搭載したそのシステム構成を示す図である。電気自動車の車体底部に組電池モジュールを設置した。運転手がハンドル付き制10御装置を操作することにより、組電池モジュールからの出力を増減して、変換機へ電力を伝達する。変換機から供給される電力を利用して、モーターと車輪を駆動させて電気自動車を走行させた。1充電で定格容量の80%で電気自動車を運転した場合、100回の走行後の組電池の容量低下率は2~5%であった。リチウム二次電池としては本実施例の他に実施例1~8,10~12に記載の負極を用いたものを同様に組込むことができる。

【0121】通常のガソリン車と同じようにキースイッチを投入し、アクセルを踏むとアクセル踏み角度に応じ 20 て、電動機のトルクまたは回転を制御するようにしている。アクセルを戻したときには、エンジンブレーキに相当する回生ブレーキを動作させ、ブレーキ踏み込み時には回生ブレーキ力をさらに増加させている。シフトレバー信号では車の前進・後進切換えを行い、変速比は常に一定としている。制御方式としては、誘導電動機を用いたIGBTベクトル制御インバータ方式を採用し、電源電圧はIGBT耐電圧から336Vとした、本実施例では、出力を自動車としての動力性能(加速・登坂性能)から最大出力45kW,最大トルク176N・mとし、最 30高速度仕様から定格出力を30kWとした。主要制御項目としては、車の前進・後進制御,回生制御のほかに、フェイルセイフ制御を行うようにしている。

【0122】電動機の小型:軽量化によって熱密度が大きくなるので、効率の良い冷却構造とすることが重要になる。一般的な空冷式では電動機の温度上昇が高くなるので、一般のエンジンと同じように水冷式にした。冷却水路は電動機本体を覆うアルミニウム製フレーム内に設け、温度上昇シミュレーションによって最適な形状とした。冷却水はフレームの水路の給水口から流入し、電動機本体の熱を吸収したのち排出され、循環経路中のラジエータによって冷却される。このような水冷構造とすることにより、冷却性能を空冷に対し3倍程度向上することができた。

【0123】インバータは、パワー素子にはIGBTが使用されており、最高出力時は最大数キロワット程度の発熱がある。このほかにもサージ吸収用の抵抗、フィルタコンデンサなどからも発熱があり、これらの部品を許容温度以下に抑え、効率よく冷却することが必要である。特にIGBTの冷却が問題であり、冷却方式として50

は、空冷,水冷,油冷などが考えられる。ここでは、取 り扱いが容易で効率の良い冷却ができる強制水冷方式と した

【0124】本実施例における電源としてリチウム二次 電池においては図に示す保護回路が形成される。保護回 路は過充電、過放電から電池を保護するものである。そ の保護回路は図9に示す様に各電池のセル電圧を調整す るバランス補償回路及び温度検出回路を有するもので、 各電池に設けられるものである。このバランス補償回路 及び温度検出回路はマイクロコンピュータによってコン トロールされる。本実施例のリチウム二次電池において は電解液が可燃性を有するので、サーミスタを各電池に 設けて温度又は圧力検出し、それによって監視する必要 がある。しかし、他の実施例においては火点を電解液に 接近させても炎がその液体に燃え移らない引火点を持た ない不燃性のものである場合には、特別な温度又は圧力 の監視を必要としないものにすることができる。後者に よっては保護回路として安全機構を少なくすることがで きたものである。図8に示す様に過放電が検出されれば 電源が自動的に開閉できるようになっている。

【0125】本実施例は誘導電動機を用いた例を示したものであるが、図10に示す様に他に永久磁石型同期電動機及び直流分巻電動機を用いた電気自動車に対しても同様に用いることができるものである。図中、INV(Inverter:インバータ)、IM(Induction Motor:誘導電動機)、E(Encoder:エンコーダ)、SM(Synchronus Motor:同期電動機)、PS(Position Sensor:位置検出器)、PWM(Pulse Width Modulation:パルス幅変調)、DCM(DCMotor:直流電動機)、CH(Chopper:チョッパ)、N*:速度指令、T*:トルク指令。図において、各段落は制御方式、システム構成及び主要制御パラメータを示している。

(実施例14)図11は実施例1~12に記載のリチウム二次電池を用いた夜間電力の電力貯蔵システムを示す構成図である。本電力貯蔵システム例は2000kW×4h,セル容量1000Whとし、電池360個直列接続,24列並列接続の例を示したものである。本実施例においても実施例13と同様に過充電及び過放電から電池を保護する必要があり、図9に示す保護回路が監視・40 バランス補償回路を有するものである。

【0126】本実施例においても前述と同様に電池が保護されるものである。

【0127】本実施例は大容量の電力貯蔵を目的とした ものであるが、家庭用のエアコンデショナー,電気温水 器等においても有効である。

[0128]

【発明の効果】本発明によれば、優れたサイクル特性と 高容量のリチウム二次電池が得られるものである。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明のコイン型電池断面概略図。

29 【図2】本発明のリチウム二次電池の断面概略図。

【図3】本発明のリチウム二次電池の正極、負極および セパレータの組立図。

【図4】本発明の角型リチウム二次電池の上面および断 面概略図。

【図5】本発明の角型リチウム二次電池組電池の斜視

【図6】本発明の円筒型リチウム二次電池の断面概略 図。

および断面図。

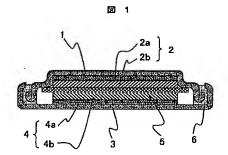
【図8】本発明のリチウム二次電池を用いた電気自動車 のシステム図。

【図9】本発明のリチウム二次電池を用いた保護回路

【図10】本発明のリチウム二次電池を用いた各種電気 自動車のシステム図。

【図11】本発明のリチウム二次電池を用いた電力貯蔵 システム図。

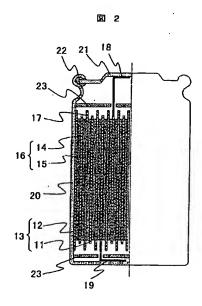
【図1】



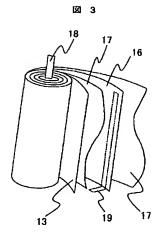
【符号の説明】

1…正極缶、2a, 11, 61a…正極集電体、2b, 12,61b…正極合剤、2,13,31,61…正 極、3…負極缶、4 a, 14, 62 a…負極集電体、4 b, 15, 62b…負極合剤、4, 16, 32, 62… 負極、5, 17, 33, 63…セパレータ、6, 22… ガスケット、18…正極タブ、19…負極タブ、20, 34,64…電池缶、21,41,71…電池蓋、23 …絶縁板、35,65…正極リード、37,67…負極 【図7】本発明の円筒型リチウム二次電池組電池の上面 10 リード、38,54,68,84…正極端子、39,5 5,69,85…負極端子、40,70…パッキン、4 2…ガス放出口、43,46…Oリング、44,47… 封止ボルト、45…注入口、50…ナット、51…角型 リチウム二次電池、52…スペーサー、53…金属板、 56…制御回路基板、57,89…熱電対、58…固定 部品、59…ボルト、60…突起部、80…安全弁、8 1…電池、82…固定部品、83…電流ケーブル、86 …電圧入力ケーブル、87…制御回路基板、88…ケー ス。

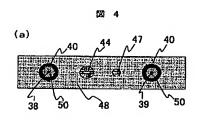
【図2】

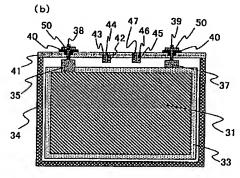


【図3】

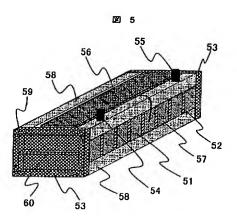


【図4】

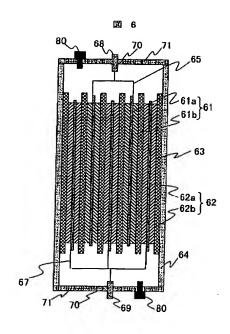




【図5】

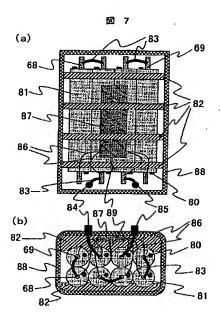


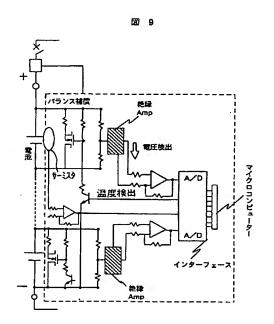
【図6】



【図7】



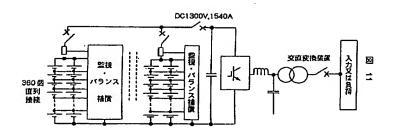




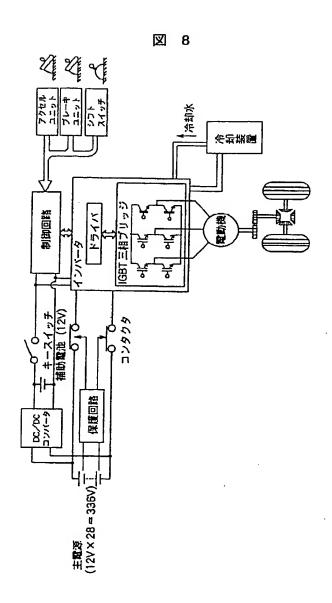
【図10】

跨導電動機	永久磁石型同期電動機	直流分卷配動機		
ベクトル制御インバータ	ベクトル制御インバータ	チョッパ制御		
WW EH		CH FEET CO-E		
質動機電波、回転数	電動機電流、回転数、位相	電動機電流、回転数、昇磁電流		

【図11】



【図8】



フロントページの続き

(72)発明者 渡部 典行

茨城県日立市大みか町七丁目1番1号 株 式会社日立製作所日立研究所内 (72)発明者 山木 孝博

茨城県日立市大みか町七丁目1番1号 株 式会社日立製作所日立研究所内 (72)発明者 村中 廉

茨城県日立市大みか町七丁目1番1号 株

式会社日立製作所日立研究所内

(72)発明者 青野 泰久

茨城県日立市大みか町七丁目1番1号 株

式会社日立製作所日立研究所内

Fターム(参考) 5H003 AA02 AA04 AA10 BA00 BA01

BA03 BA04 BA05 BA09 BB01

BB02 BB04 BB12 BB32 BC01

BC05 BC06 BD00 BD02 BD03

BD04 BD05

5H014 AA02 BB00 BB01 BB05 BB06

EE05 EE08 EE10 HH00 HH01

HH06

5H029 AJ03 AJ05 AJ12 AK03 AL02

ALO6 ALO7 AMO1 AMO2 AMO3

AMO4 AMO5 AMO7 BJ02 BJ03

CJ01 CJ02 CJ03 CJ08 DJ16

DJ17 DJ18 HJ01 HJ02 HJ05

HJ07 HJ13

5H030 AA03 AA04 AA10 AS05 AS06

AS08 AS11 FF22 FF31